1/1

## PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

61-097504

(43)Date of publication of application: 16.05.1986

(51)Int.Cl.

G01B 11/00 G01B 21/00 // G01B 21/20

(21)Application number: 59-220106

(71)Applicant: YAMAZAKI MAZAK CORP

(22)Date of filing:

(72)Inventor:

**MIYAGAWA NAOTOMI** 

19.10.1984

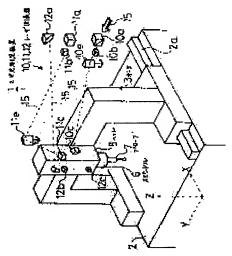
NAGASE SHINSUKE

### (54) 3-D POSITION MEASUREMENT

#### (57)Abstract:

PURPOSE: To enable a highly accurate measurement, by measuring coordinate positions of a probe within a specified coordinate plane with a laser length measuring device from an external fixed point while those are measured along the axis of coordinate crossing the specified coordinate plane.

CONSTITUTION: A measuring device 1 has a table 2 for placing an object to be measured thereon and a girder 3 is so arranged to be freely driven to move in the X-axis way while a head 5 to be done so in the Y-axis way at the right angle to the X axis. A spindle 6 having a probe 7 at the tip thereof is provided on the head 5 in such a manner to be freely driving to move in the Z-axis way at the right angle to the X and Y axes. Then, coordinate positions of the probe 7 within a specified coordinate plane such as X-Y plane are measured from an external fixed point using triangulation with laser length devices 10 and 11 while those along the axis Z of coordinate crossing a specified coordinate plane X-Y are measured with a laser length measuring device 12 from the external fixed point likewise to compute coordinate positions in X, Y and Z coordinate spaces of the probe 7 with a distance computing section.



## ⑩日本国特許庁(JP)

# 母 公 開 特 許 公 報 (A) 昭61-97504

@Int.Cl.4

識別記号

庁内整理番号

④公開 昭和61年(1986)5月16日

G 01 B 11/00 21/00 // G 01 B 21/20 7625-2F A-7517-2F

7517-25 審査請求 未請求 発明の数 1 (全11頁)

三次元位置測定方法

②特 願 昭59-220106

20出 頭 昭59(1984)10月19日

饲発 明 者 宮 川

臣 愛知県丹

愛知県丹羽郡大口町大字小口字乗船1番地 株式会社山崎

鉄工所本社工場内

伽発 明 者 長 瀬

新 助

直

愛知県丹羽郡大口町大字小口字乗船1番地 株式会社山崎

鉄工所本社工場内

⑪出 願 人 株式会社 山崎鉄工所

愛知県丹羽郡大口町大字小口字乗船1番地

②代理人 弁理士相田 伸二

外1名

明細書

1.発明の名称

三次元位置规定方法

2. 特許請求の範囲

3 . 発明の詳細な説明

(a)。 産業上の利用分野

本発明はレーザ光を用いて被測定物の所定の 点の座標位置を測定する三次元測定装置に適用さ れる三次元位置測定方法に関する。

(6)、従来の技術

第10図は、従来の三次元位置測定方法が用いられた三次元測定装置の一例を示す斜視図である。

## (c). 発明が解決しようとする問題点

しかし、こうした構造では、各リニアスケール9はそれガータ3のX軸方向の、スペド5のY執方向の、スピンドル6の乙軸方向の移動量を測定し、関係的にプローブ7の座標を演算する形となり、その測定値はガータ3、公司の変化となり、その測定値はガータ3、公司のではガータ3、公司のででは、各種に対することになる。従って、大の位置には少なからず誤差や測定権度の達成は不可能であった。

本発明は、前述の欠点を解消すべく、熱変位や各様成部品の組み立て上の直角度、各座標軸に対する真直度の狂い等の影響を排除した形での測定が可能で、機械的特性に左右されることのない高精度の測定が可能な三次元位置測定方法を提供することを目的とするものである。

#### (d). 問題点を解決するための手段

第1図は本発明による三次元位置測定方法の一実施例が適用された三次元測定装置の一級では第1図の三次元測定は第1図の三次元測定第1回の光学系を示す斜視図、第3回におけるで、第1回の三次元測定を表しているので、第1回の三次元測定を発置における駆動系の制度におけるので、第1回の三次元測定を発明におりの一例を示す平面図、第1回の表の一例を示す平面図、第1回の表のである。

三次元測定装置1は、第1図に示すように、被測定物が載置されるテーブル2を有しており、テーブル2上にはガイドレール2 a にはガータ 3 が X 軸方向に移動駆動自在に設けられており、ガータ 3 にはヘッド 5 が X 軸と直角な Y 軸方向に移動駆動自在に設けられている。ヘッド 5 には先機にプローブ 7 が装着されたスピンドル 6 が X 軸及

即ち、本発明は、特定の座様平面内における プローブの座様位置をレーザ測長器により三角測 量法を用いて、固定された外部定点から測定する と共に、前記特定の座標平面と交差する座標軸に 沿ったプローブの座標位置を、同様に固定された 外部定点からレーザ測長器により測定することに より、プローブの三次元空間中での座標位置を求 めるようにして構成される。

#### (e). 作用

上記した構成により、本発明は、プローブの位置が特定の座標平面内でレーザ測長器により直接的に測定され、更に該座標平面に交差する座標軸に係わるプローブの座標位置がレーザ測長器により直接的に測定されて、三次元空間におけるプローブの座標位置がプローブを支持駆動する機能系の特性に左右されることなく測定されるように作用ずる。

#### (f). 炭施例

以下、本発明の実施例を図面に基づき説明する。

びY翰に直角なZ軸方向に移動駅動自在に設けられている。

次に、三次元測定装置1の光学系について、 説明する。三次元初定装置1は測定光学系OMS と補正光学系OASを有しており、測定光学系O MSは、第6図に示すように、3個のレーザ測長 器 1 0 、 1 1 、 1 2 を 有 し 、 それ 等 測 長 器 1 0 、 11、12にはレーザ発振器13がレーザ光15 を測長器10のピームスプリッタ10aに供給自 在に設置されている。各額長器10、11、12 にはピームスプリッタ10m、11m、12mが 設けられており、ビームスプリッタ 10 a、 1 1 a、12aにはそれぞれ干渉計10b、11b、 12 bを介してリトロリフレクタであるコーナキ ューブ10c、11c、12cが設けられている。 また、各側長器10、11、12にはレシーバ1 0 d、11d、12gが設けられている。更に、 測定光学系OMSには補正光学系OASが接続さ れており、補正光学系OASには、Y-Z平面内 のスピンドル6の振れを測定する振れ測定装置1

6、 Z - X 平面内のスピンドル 6 の振れを測定す る振れ測定装置17及び乙軸方向の位置メレを測 定する位置メレ測定装置19が設けられている。 各級れ類定装置16、17及び位置メレ測定装置 19には集光レンズ16a、17a、19aを介 してフォトダイオード16b、17b、19bが 散けられており、各フォトダイオード16b、1 7 b、 1 8 bには増幅器 2 0 がそれぞれ接続して いる。増幅器20には補正量演算部21を介して 主制御部22が接続しており、主制御部22には 表示制御部23、プローブ制御部25、レーザ制 御部26等が接続している。表示制御部23には ディスプレイ27が接続し、プローブ制御部25 にはプロープァが、更にレーザ制御部26にはレ ーザ発振器13が接続している。一方、調定光学 系OMSの各レシーパ10d、11d、12gに は距離演算部29が接続しており、距離演算部2 9には前述の主制御部22が接続している。

次に三次元測定装置1における駆動制御系に ついて説明する。前述の主制御部22には、第5

いる。 パルスモータ 4 9 にはコーナキューブ 1 0 c 及び、第2図に示すように、干渉計12bとビ ームスプリッタ12a間に設けられた3個の反射 鏡 1 2 d 、 1 2 e 、 1 2 f のうちの反射鏡 1 2 e 、 更に補正光学系 O'ASの反射鏡 52 が同軸上に X - Y面内で回転自在に設けられている。なお、 C れ等パルスモータ47、49は、Y軸方向に移動 するヘッド5内に収納されている。また、パルス モータ 5 0 には、第2 図に示すように、干渉計 1 1 b とコーナキューブ 1 1 c 間に設けられた反射 鏡118がX-Y面内で回転駆動自在に設けられ ており、パルスモータ51には干渉計10bとコ ーナキューブ10c間に設けられた反射鏡10e、 前述の反射鏡12d及び補正光学系OASの反射 鏡 5 3 が同軸上に X - Y 面内で回転自在に設ける れている。なお、これ等パルスモータ50、51 は移動するガータ 3 やヘッド 5 とは独立した、外

ここで、 拠定光学系 O M S と補正光学系 O A S における各反射鏡やコーナキューブ等の配置状

那の固定された外部定点SPに設けられている。

図に示すように、駆動制御部30が接続してこり、駆動制御部30にはA/D変換器31を介してりまれているの移動方向指示手段32が接続している。また、駆動制御部30には、パルス分配器33、35及びパルス発生器36が接続しては3個の駆動回路37を介してX軸、Y軸及びとは3個ののパルスモータ39、40、41が接続している。なお、パルスモータ39を駆動すると、ポールネジ43を介してガータ3がX軸方向と移動駆動され、アルスモータ41を駆動すると、アルネジ45を介してスピンドル6が乙軸方向に移動駆動される。

また、パルス分配器 3 5 には 4 個の駆動回路 4 6 を介して 4 個のミラー駆動用パルスモータ 4 7、4 9、50、51が接続しており、パルスモータ 4 7にはコーナキューブ11 cが、第 2 図に示すように、XーY面内で回転自在に設けられて

また、補正光学系 O A S は、第 3 図に示すように、外部定点 S P に パルスモータ 5 1 と共に設けられた反射鏡 5 3 を有し、更にヘッド 5 上にはパルスモータ 4 9 に装着された反射鏡 5 2 、更に2個のビームスプリッタ 5 5 、 5 6 を介して振れ
孤定装置 1 6 、 1 7 及び位置ズレ測定装置 1 9 が

Sept many Color

設けられており、それらにおける各様成部品の位置関係は、第4回に示すように、ビームスブリッタ 5 5 、 5 6 がヘッド 5 上に固着されたブラケット 5 a に設けられ、振れ関定装置 1 6 、 1 7 はスピンドル 6 に設けられたブラケット 6 a 上に設けられている。また、ブラケット 5 a には位置 ズレ 例定装置 1 9 及び干渉計 1 2 b も 設けられ、 更にブラケット 6 a にはコーナキューブ 1 2 c が設けられている。

三次元初定装置1は以上のような構成を有すをので、テーブル2上に置かれた被測定的のの特定ののの点の座標を測定する場合には、第5図に指摘の示示である。のを標を測定する。ので、等の移動方向に移動をあるとにより、A/D変換器310に移動をある。ので、整動力ので、整動力ので、整動力の配路330に移動方向配路330に移動方向配路332に指示された方向への透宜な駆動パルスDP

に発射する。レーザ光15はピームスプリッタ1 0 aにより一部はピームスプリッタ 1 0 aを透過 して干渉針10bに入射し、そこで調定光と診照 光に分離され、測定光は、第2回における反射鏡 10gを介してコーナキューブ10cに入射し、 そこで同一入射角で反射鏡10a側に反射されて 干渉計10bに再度入射する。干渉計10bでは、 再度入射した測定光と参照光を干渉させて干渉編 を発生させ、その干渉縞をレシーパ10dにより 受光して距離演算部29が干渉計10bからコー ナキューブ10cまでの距離LL1を演算する。 レーザ測長器10等による距離の測定方法につい ては、すでに多くの商品が流通しており、本発明 による三次元測定装置1もそうした公知のレーザ **刻長器の利用が可能なので、ここではその概略だ** けを述べて詳細な説明は省略する。

また、レーザ光 1 5 の一部はピームスプリッタ 1 0 a で反射されてピームスプリッタ 1 1 a に入射し、レーザ測長器 1 1 により干渉計 1 1 b、反射鏡 1 1 e、コーナキューブ 1 1 c 間の距離し

ことで、三次元測定装置1の測定方法を説明 しておく。まず、主制御部22は、第6図に示す ように、レーザ制御部26を介してレーザ発展器 13を駆動し、レーザ発振器13からレーザ光1 5をレーザ測長器10のピームスプリッタ10a

し2が調定される。なお、レーザ光15は外部で 点SPから移動するヘッド5上に入射し、外部に カキューブ10c、111cに入射し、外ががから 点SPの干渉計10b、11bに及射するパル外ががない。 カナキューブ10c、111cを駆動するパルルががない。 カナキューブ10c、111cを駆動するパルルががない。 カナキューブ10c、111cを駆動するパルルががない。 の大きの大きの大きのはは、Y輪のじてがよったが、スをするに、Y輪のじてがある。 が光15の光輪が一定となりがある。 で、カーサ光15時わらでがガータので、 で、11cの一定の点で受光に適正な距離していいました。 11c、11cの一定の点で関にないにはいいいました。 しているとが出来る。

レーザ測長器10、11は、第7図及び第8 図に示すように、XーY面内におけるブローブ7 の座標位置を測定族算するが、この際の測定族算 は三角測量法に基づいて行われる。即ち、プローブ1のXーY面内における装着点PXYからコー

ナキューブ10c、11cまでのX粒が向の医療
を、第7回に示すように、P4としてのY粒方向の原本
があコーナキューブ10cまでのY粒方向の正理
があるコーナキューブ10cまでのはかから コーナキューブ10c、11cを解していまた、反射鏡10cに対鏡10cに対鏡10cに対鏡10cに対鏡10cに対鏡11cとコーナキューブ11c面の距離をは10cとコーナキューブ11c面の距離をは10cとコーナキューブ11c面の距離をは10cと一方に、反射鏡10c、11c面の距離ををは10cと干渉計11b間のY粒方向の距離をを取りたことに、反射鏡10c、11c面の距離をを取りた。

LL1=41+P3 LL2=e2+P1+P3 従って、

! 1 = L L 1 - P 3
! 2 = L L 2 - P 1 - P 3

そこで一部のレーザ光15はレーザ測長器12に入射して、第2 図に示すように、外部定点を別に入りられた反射鏡12 e、12 f、更におりられた反射鏡12 e、12 f、更更をかけられた下沙計12 e、12 f、更要をかけられた下沙計12 e、12 f、ではカレンテット 6 a を介して、ストループ 12 c に入射し、レシーナキュープ 12 c に入射し、レシーナキューブ 12 c に入射し、シーナキューブ 12 c に入射し、シーナキューブ 12 c に入射し、シーナキューブ 12 c に 計 1 で の 距離 L L 3 を 測定する。今、 プローブ 7 の 2 座標 2, は、

z'=LL3+P6= 43 .....(3) となる(P6はコーナキューブ12cとプローブ 7の中心までの2軸方向の距離)。

こうして、(1)、(2)、(3)式からプローブ7のX、Y、2座標空間中での座標位置×′、y′、²′が距離残算部29により羨算される。次に、今度はそれら演算された値に対する補正動作を行う。
即ち、可動部分の動きによるガータ3の上下方向

 $\triangle$  A D E と  $\triangle$  A B C が 相似であるので、 A B ==  $\alpha$  、 A C =  $\beta$  として、

 $a = P2 \cdot t1/(P1-P2)$ 

 $\beta = P2 \cdot \ell 2 / (P1 - P2)$ 

これにより、 Δ A D E の各辺の長さが与えられ、 角 A D E = θとすると、

$$\theta = \cos^{-1} \left[ \frac{(\ell \ 1 + \alpha)^2 + P \ 1^2 - (\ell \ 2 + \beta)^2}{2 \ (\ell \ 1 + \alpha) \ (\ell \ 2 + \beta)} \right]$$

これにより、反射鏡10gの置かれたX — Y 座標の原点 D を差率とする、コーナキューブ10cの点 B の座標位置 x 、 y は、

 $x = \ell \cdot 1 \cdot \sin \theta$ 

 $y = \ell \cdot 1 \cdot \cos \theta$ 

従って、プローブ7の装着点PXYの座標を×,、 y,とすると、

$$x' = \ell \cdot 1 \cdot \sin\theta + P \cdot 4 \qquad \cdots (1)$$

$$y' = \ell \cdot 1 \cdot \cos \theta + P \cdot 5 \qquad \cdots (2)$$

となる。

なお、ビームスプリッタ 1 1 a を透過したレーザ光 1 5 は、ビームスプリッタ 1 2 a に入射し、

の微小変位、倒れ、スピンドル6の上下移動に伴う、スーX、YーZ平面内での扱れ等を測定して、その値から(1)、(2)、(3)式で求めたプローブ 7 の座標位置を補正する(レーザ測長器 1 0、11、12により測定される距離は、プローブ 7 そのものまでの距離ではなく、プローブ 7 に対して変にを解する。)。

即ち、第6図に示すように、ビームスプリッタ12 aを透過したレーザ光15は、ビームスプリッタ55、56により振れ測定装置16、17及び位置ズレ測定装置19に入射し、無光レンズ16a、17a、19aを介して各フォトダイオード16b、17b、19bに入射する。フォトダイオード16b、17b、19bに入射する。フォトダイオード16b、17bは、第4図に示すように、プローブ7が装着されたスピンドル6のブラケット6aに設けられており、レーザ光15は、

第3図に示すように、外部定点SPから反射鏡 5 7、53、ヘッド5の反射鏡52を介して、ピー ムスプリッタ55、56に入射し、一部は、Y方 向に測定の方向性を有するフォトダイオード16 bに、一部は、X方向に測定の方向性を有するつ ォトダイオード17bに入射する。また、残りの レーザ光15は、ブラケット5a上に設けられた 位置メレ誘定装置19の、2方向に預定の方向性 を有するフォトダイオード19 b に入射する。補 正量演算部21は、各フォトダイオード16b、 17 b、19 bの出力から、第9図に示すように、 プローブ7の三次元空間中における萎着位置PX YZに対する補正値  $ε_x$ 、 $ε_y$ 、 $ε_z$ を求め、主制御 部 2 2 に出力する。主制御部 2 2 は補正値 cx 、 を ν、 ε z と距離演算部29から出力されるプローブ 7 の座標値ェ'、y'、z'から、各三次元測定 装置1固有の組み付け誤差、テーブル2の平面度 等の機械固有の補正値αχ、αχ、αχをも考慮して、 補正後のプローブ 7 の座標値 X 、 Y 、 Z を (第 9 図における、2軸方向のズレ角7≒2″程度であ

るので、cosγ≒1として、Z-X、Y-Z平面内 における揺れの、Z座標値への影響は無視する。)

 $X = \ell \cdot 1 \cdot \sin\theta + P \cdot 4 \pm \varepsilon_x + \alpha_x$ 

 $Y=l \cdot l \cdot cos\theta + P \cdot l + \epsilon + \alpha$ ,

 $Z = \ell 3 \pm \epsilon + \alpha$ 

(士は測定点、移動方向により選択する) とする。

なお、袖正光学系 O A S の各反射鏡 5 3 、 5 2 も、第 3 図に示すように、パルスモータ 5 1 、 4 9 によりガータ 3 及びヘッド 5 の X 、 Y 方向の 移動に連動する形で、レーザ光 1 5 の光軸がビームスプリッタ 5 5 、 5 6 に対して変化しないよう に回転駆動されるので、常に適正な袖正値 ε<sub>x</sub>、 ε<sub>y</sub>、ε<sub>z</sub>の演算が可能となる。

なお、主制御部 2 2 において演算されたプロープ 7 の座 機値 X 、 Y 、 Z は 、 表示例御部 2 3 を介してディスプレイ 2 7 上に表示される。

また、上述の実施例においては、XーY平面 内におけるプローブ1の装着位置を、三角測量法 により装準となる△ADEの3辺の長さを求め、

それにより角度 0 を求めることにより求めたが、 プローブ 7 の座標位置は三角調量法により求める 限りどのような方法で求めてもよく、三角形の決 定条件である 1 辺の長さとその両端の角度、 2 辺 の長さとその挟角を測定することにより基準とな る三角形を決定し、それにより、座標位置を演算 するように構成することも当然可能である。 (日)、発明の効果

以上、説明したように、本新明によれば、、X・ブーマの特定の座標ではおけるプローリ三の座標を開展して、11にの座標ではなり、11にの座標では、が一方の産標を開いて、前記特定ののでは、が中での座標では、前記を定っているのででは、がからいては、がからいては、ないのででは、よりからないでは、は、ないのででは、は、ないのででは、は、ないのででは、は、ないのででは、が、ガークのでは、が、カーでのでは、ガークのでは、ガークのでは、カーでのでは、カーでのでは、カーでのでは、カーのでは、カーのでは、カーのでは、カーののでは、カーのでは、

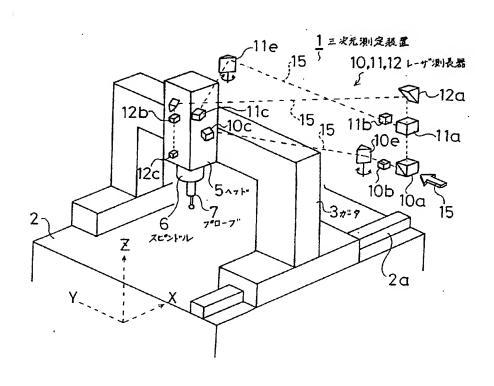
場合に見られた、熱変位や各構成部品の組み立て 上の直角度、各座機額に対する裏直度の狂いの影 響を排除した形での測定が可能となり、三次元測 が 定装置 1 の機械的特性に左右されることのない高 精度の測定が可能となる。

## 4. 図面の簡単な説明 .

1 … … 三次元测定装置

The first of the result of the first of the entire that the first of t

## 第 1 図



第 2 図

